## 1 Formeln und Fakten

b

## 1.1 Physikalische Grundlagen

 $J\dots$ Stromdichte,  $\rho\dots$ Ladungsdichte,  $q\dots$ Ladung eines Ladungsträgers,  $n\dots$ Teilchendichte,  $\mu\dots$ Beweglichkeit,  $v_D\dots$ Driftgeschwindigkeit,  $E\dots$ elektische Feldstärke,  $\varsigma\dots$ spezifische Leitfähigkeit,  $\varrho\dots$ spezifischer Widerstand,

$$J = \rho v_D, \ v_D = \mu E, \ \rho = qn, \ \varsigma = \rho \mu = e(\mu_p p + \mu_n n), \ \varrho = \varsigma^{-1}$$

## 1.2 Der abrupte pn-Übergang

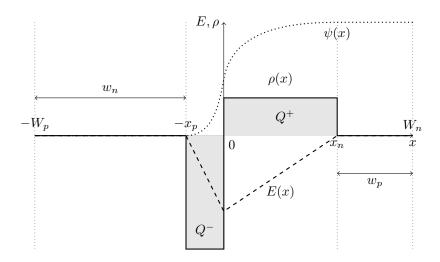


Abbildung 1: Abrupter pn-Übergang

Weite der Raumladungszone:

$$w_0 = \sqrt{\frac{2\varepsilon}{e} \left(\frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_B}\right) U_D}, \ w = w_0 \sqrt{1 - \frac{U}{U_D}}.$$

Ausdehnung der Raumladungszone ins p- und n-Gebiet

$$x_p = \frac{N_D}{N_A + N_d} w, \ x_n = \frac{N_A}{N_A + N_D}.$$

Maximale elektische Feldstärke

$$E_{\mathrm{max},0} = \sqrt{\frac{2e}{\varepsilon}} \frac{N_A N_D}{N_A + N_D} U_D = \frac{e}{\varepsilon} N_D x_n = \frac{e}{\varepsilon} N_A x_p, \ E_{\mathrm{max}} = E_{\mathrm{max},0} \sqrt{1 - \frac{U}{U_D}}.$$

Spannungsabfall über der Raumladungszone

$$U_D = E_{\text{max}} \frac{w}{2}, \ U_{D,p} = E_{\text{max}} \frac{x_p}{2}, \ U_{D,n} = E_{\text{max}} \frac{x_n}{2}.$$

Diffusionslängen der Minoritätsträger im Bahngebiet

$$L_p = \sqrt{D_p \tau_p}, \ L_n = \sqrt{D_n \tau_n}.$$

Diffusionskonstanten:

$$D_p = \mu_p U_T, \ D_n = \mu_n U_T.$$

Einteilung der Bahngebiete

**Kurzes Bahngebiet:** Es gilt  $w_n = W_n - x_n \ll L_p$  bzw.  $w_p = W_p - x_p \ll L_n$ . Sättigungsstromdichte:

$$J_S = e\left(\frac{D_p p_{n0}}{w_n} + \frac{D_n n_{p0}}{w_p}\right) = e n_i^2 \left(\frac{D_p}{N_D w_n} + \frac{D_n}{N_A w_p}\right).$$

Unendlich langes Bahngebiet: Es gilt  $w_n \gg L_p$  bzw.  $w_p \gg L_n$ . Sättigungsstromdichte:

$$J_S = e\left(\frac{D_p p_{n0}}{L_p} + \frac{D_n n_{p0}}{L_n}\right).$$

Endlich langes Bahngebiet: ??

Sättigungsstrom:

$$I_S = J_S A$$
.

Spezifische Leitwert (durch Majoritäten):

$$\varsigma_p = eN_A\mu_p(N_A)\,\varsigma_n = eN_D\mu_n(N_D).$$

Spezifischer Widerstand (durch Majoritäten):

$$\varrho_p = \varsigma_p^{-1}, \ \varrho_n = \varsigma_n^{-1}.$$

Bahnwiderstand (Reihenschaltung):

$$R_S = R_n + R_p = \frac{1}{A}(\varrho_p w_p + \varrho_n w_n).$$

## 2 Aufgaben

Übung D.1. Gegeben ist ein linearer pn-Übergang für den die Störstellenverteilung  $N_D-N_A=ax$  innerhalb der Raumladungszone  $(-x_p \leq x \leq x_p)$  angenommen wird. Der Parameter a bezeichnet hier den Störstellengradienten. Für diesen pn-Übergang sollen elektrische Feldstärke E und Potential  $\psi$  in Abhängigkeit des Ortes x bestimmt werden.

Folgende Annahmen werden getroffen:

- 1. Die Raumladungszone ist frei von beweglichen Ladungsträgern.
- 2. Die Bahngebiete  $(-W_p \le x \le -x_p \text{ und } x_n \le x \le W_n)$  sind feldfrei und somit neutral.
- 3. Über dem pn-Übergang liege die Spannung U an.

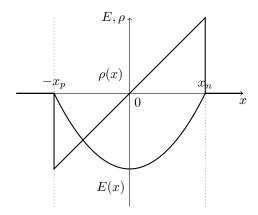
Folgende Zahlenwerte sind gegeben:  $a = 5 \cdot 10^{21}$  cm,  $U_T = 26$  mV,  $U_D = 0.7$  V,  $\varepsilon_{r,\mathrm{Si}} = 11, 9.$ 

Lösung. Die benötigte Gleichung (GAUSS'sches Gesetz) lautet

$$\operatorname{div} D = \rho$$
,

oder für das elektrische Feld formulier<br/>t $\frac{\partial E}{\partial x}=\frac{\rho}{\varepsilon}.$  Wir müssen also zunächst die Ladungsdichte <br/>  $\rho(x)$  bestimmen, welche gegeben ist durch  $\rho(x) = e(N_D - N_A) = eax$  (innerhalb der Raumladungszone). Diese ist also eine lineare Funktion. Damit ergibt sich die Feldstärke zu  $E(x) = E(-x_p) + \frac{1}{\varepsilon} \int_{-x_p}^x \rho(x) \, \mathrm{d}x = \frac{ea}{2\varepsilon} (x - x_p) (x + x_p) \, \left( \mathrm{da} \, E(-x_p) = 0 \right)$ angenommen wurde). Man sieht damit, dass hier implizit  $x_p = x_n$  angenommen wird, denn dies sind die beiden sich ergebenden Nullstellen der Feldstärkefunktion.

Man erhält ein entsprechendes Diagramm



Es ergibt sich  $E_{\min} = E\left(\frac{-x_p + x_n}{2}\right) = -\frac{eax_p^2}{2\varepsilon}$  (da  $x_n = x_p$ ), also

$$|E|_{\max} = \frac{eax_p^2}{2\varepsilon}.$$

Das Potential ergibt sich dann mit der Poisson-Gleichung  $\Delta \psi = -\frac{\rho}{\varepsilon}$ . Es ergibt sich also zu  $\psi(x)=\psi(-x_p)-\int_{-x_p}^x E(x)\,\mathrm{d}\,x=\psi(-x_p)-\frac{ea}{6\varepsilon}(x^3-3x_p^2x-2x_p^3)$ Um den Potentialwert an den Stellen  $\pm\frac{w}{2}$  zu errechnen benötigt man zu-

nächst ein Gleichung für die Weite der Raumladungszone (wie z.B. beim abrupten Übergang  $w = w_0 \sqrt{1 - \frac{U}{U_D}}$ .

Wir leiten diese noch kurz her. Zunächst ist die gesamte über der Raumladungszone abfallende Spannung gleich  $U_D-U$  (wobei U die eingeprägte Spannung ist). Dies ergibt dann

$$\psi(x_n) - \psi(-x_p) = \frac{2eax_p^3}{3\epsilon} = U_D - U,$$

was zu

$$w_0 = 2x_p = 2\sqrt[3]{\frac{3\varepsilon U_D}{2ea}}$$

und

$$w = w_0 \sqrt[3]{1 - \frac{U}{U_D}}$$

führt.

Damit erhält man die Zahlenwerte  $w_0=222,78$ nm,  $w(U=-5{\rm V})=448,21$ nm,  $w(U=0,4{\rm V})=167,96$ nm. Analog ergibt sich für die Feldstärke

$$|E|_{\text{max}} = |E|_{\text{max},0} \left(1 - \frac{U}{U_D}\right)^{\frac{2}{3}}.$$

Man erhält  $|E|_{\max} (U=0) = -190, 7 \cdot 10^3 \frac{\text{V}}{\text{cm}}, |E|_{\max} (U=0) = -190, 7 \cdot 10^3 \frac{\text{V}}{\text{cm}}.$ 

**Übung D.2.** In dieser Aufgabe soll die Sperrschichtkapazität eines linearen pn-Übergangs unter Verwendung von Aufgabe D1 hergeleited und grafisch dargestellt werden. Nehmen Sie dazu die Raumladungszone als einen Plattenkondensator an, mit Plattenabstand w und Ladung Q der Ladung auf der n-Seite dieser entsprechend. Wieder gelte  $N_D - N_A = ax$ ,  $x_p = x_p$ .

dieser entsprechend. Wieder gelte  $N_D-N_A=ax,~x_p=x_n$ . Zahlenwerte sind:  $n_i=9,65\cdot 10^9 {\rm cm}^{-3},~a=5\cdot 10^{21} {\rm cm}^{-4},~U_T=26 {\rm mV},~U_D=0,7 {\rm V},~\varepsilon_{r,{\rm Si}}=11,9$  und  $A=100 \mu {\rm m}$ .

Lösung. Es gilt grundsätzlich C=Q/U bei einem Plattenkondensator. Die Ladung auf dem Kondensator ergibt sich über  $Q=A\int_0^{x_n}\rho(x)\,\mathrm{d}\,x$ . Also

$$Q = Aea \frac{x_p^2}{2}.$$

Mit der Lösung von Aufgabe D1 liefert dies

$$C_j = \frac{Aea}{2} \left(\frac{3\varepsilon}{2ea}\right)^{\frac{2}{3}} \frac{1}{\sqrt[3]{U_D - U}}.$$

Man sieht also auch, dass

$$C_j = C_{j0} \frac{1}{\sqrt[3]{1 - \frac{U}{U_D}}},$$

wobei sich  $C_{j0}$  zu

$$C_{j0} = \frac{A}{2} \sqrt[3]{\frac{9\varepsilon^2 ea}{4U_D}}$$

Es ergibt sich dann  $C_{j0}=47,3$ fF,  $C_j(U=-5\mathrm{V})=23,5$ fF und  $C_j(U=0,4)=62,7$ fF.

Übung D.3. Gegeben ist ein pn-Übergang mit der Fläche  $A=1000\mu\text{m}^2$ , den Dotierungen  $N_A=10^{16}\text{cm}^{-1}$ ,  $N_D=10^{18}\text{cm}^{-1}$ , den Lebensdauern  $\tau_n(10^{16}\text{cm}^{-3})=40\mu\text{s}$ ,  $\tau_n(10^{18}\text{cm}^{-3})=5\mu\text{s}$  der Elektronen und  $\tau_p(10^{16}\text{cm}^{-3})=18\mu\text{s}$ ,  $\tau_p(10^{18}\text{cm}^{-3})=0$ ,  $9\mu\text{s}$  der Löcher, den metallurgischen Weiten  $W_p=10\mu\text{m}$  und  $W_n=5\mu\text{m}$  und der Temperaturspannung  $U_T=26\text{mV}$ . Weiterhin ist folgendes Diagramm gegeben, dass die Beweglichkeit der Ladungsträger in Abhängigkeit der Dotierung (egal ob p- oder n-dotiert) angibt.

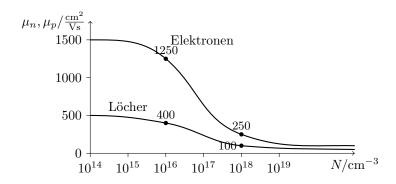


Abbildung 2: Ladungsträgerbeweglichkeit in Abhängigkeit der Dotierung

- (a) Entscheiden Sie mithilfe eine einfachen Abschätzung, ob es sich um ein unendlich langes oder kurzes Bahngebiet handelt. Gehen Sie von einem abrupten pn-Übergang aus.
- (b) Berechnen Sie den Sättigungsstrom  $I_S$  der Diode (Formel, Zahlenwert).
- (c) Berechnen Sie den gesamten Bahnwiderstand  $R_S$  für den pn-Übergang (Formel, Zahlenwert).

Lösung.

- (a) a.
- (b) b.

(c) Der Bahndwiderstand ergibt sich nach der Formel aus der Formelsammlung zu:

$$R_s = R_n + R_p = \frac{1}{A}(\varrho_p w_p + \varrho_n w_n),$$

mit

$$\varrho_p = \varsigma_p^{-1} = (eN_A\mu_p(N_A))^{-1}, \ \varrho_n = \varsigma_n^{-1} = (eN_D\mu_n(N_D))^{-1}.$$

Zahlenmäßig erhält man  $R_p = 6,25\Omega, R_n = 23,5\Omega, R_S = 29,8\Omega.$ 

Wichtig: Der Bahnwiderstand entsteht nur durch den Driftstrom der Majoritäten, da die Minoritätsträger nahezu keinen Drift haben und nur diffundieren.

**Übung D.4.** In Aufgabe G1 der ersten Übung wurde die Temperaturabhängigkeit der Eigenleitungsdichte diskutiert und hergeleitet. Da die Eigenleitungsdichte  $n_i$  auch Bestandteil des Sättigungsstroms  $I_S$  ist, miss  $I_S$  auch temperaturabhängig sein. Es werde der Sättigungsstrom eines kurzen abrupten pn-Übergangs betrachtet. Für diesen gilt:

$$I_S = eAn_i^2 \frac{\mu_p U_T}{N_D w_n}.$$

Hinweise: Die Temperaturabhängigkeit der Weite  $w_n$  sei vernachlässigbar. Für die Temperaturabhängigkeit der Ladungsträgerbeweglichkeit gilt:  $\mu \propto T^{-a_{\mu}}$ .

- (a) Berechnen Sie zahlenmäßig den Sättigungsstrom  $I_S$ .
- (b) Leiten Sie den temperaturabhängigen Sättigungsstrom  $I_S(T)$  her. Normieren Sie  $I_S$  auf  $I_S(T_0)$  ( $T_0$  sei die Bezugstemperatur).

Lösung.

- (a) Direktes Einsetzen ergibt:  $I_S = 0.787 fA$ .
- (b) Wir haben  $I_S(T) = \frac{A}{N_D w_n} n_i^2(T) k T \mu_p(T)$ . Daraus ergibt sich mit der Formel

$$n_i(T) = n_i(T_0) \left(\frac{T}{T_0}\right)^{\frac{3}{2}} \exp\left(\frac{E_{g0}}{2kT_0} \left(1 - \frac{T_0}{T}\right)\right)$$

aus Aufgabe G1 (bei der wir eine lineare Näherung  $E_g = E_{g0} - a_g T$  mit extrapolierter Referenzenergie  $E_{g0}$  angenommen haben), dass

$$I_S(T) = I(T_0) \left(\frac{T}{T_0}\right)^{4-a_\mu} \exp\left(\frac{U_{g0}}{U_{T0}} \left(1 - \frac{T_0}{T}\right)\right).$$

Übung D.5. Gegeben ist ein abrupter pn-Übergang im thermischen Gleichgewicht ( $N_A = 10^{17} \text{cm}^{-1}$ ,  $U_T = 26 \text{mV}$ ,  $U_D = 0,934 \text{V}$ ).

- (a) Berechnen Sie die Dotierung  $N_D$  (Formel, Zahlenwert).
- (b) Berechnen sie die maximale Feldstärke  $E_{\rm max}$  und die Weite w der Raumladungszone (Formel, Zahlenwert).
- (c) Berechnen Sie die Ausdehnungen  $x_n, x_p$  der Raumladungszone im n- und p-Gebiet (Formel, Zahlenwert).

 $L\ddot{o}sung.$ 

(a) Nach der Formel aus Aufgabe D4 gilt

$$U_D = U_T \log \left( \frac{N_A N_D}{n_i^2} \right)$$

und wir erhalten

$$N_D = \frac{n_i^2}{N_A} \exp\left(\frac{U_D}{U_T}\right).$$

Zahlenmäßig erhält man  $N_D = 0, 9 \cdot 10^{19} \text{cm}^{-3}$ .

(b) Die maximale Feldstärke  $E_{\rm max,0}$  und die Weite  $w_0$  der Raumladungszone ergeben sich nach den Formeln aus der Formelsammlung für den abrupten pn-Übergang zu

$$w_0 = \sqrt{\frac{2\varepsilon}{e} \left(\frac{1}{N_A} + \frac{1}{N_B}\right) U_D}, \ w = w_0 \sqrt{1 - \frac{U}{U_D}}.$$

und

$$|E|_{\text{max},0} = \frac{2U_D}{w} = \sqrt{\frac{2e}{\varepsilon} \left(\frac{N_A N_D}{N_A + N_D}\right) U_D}$$

und zahlenmäßig ergibt sich  $|E|_{\text{max},0} = 169 \text{kVcm}^{-1}$ ,  $w_0 = 110,5 \text{nm}$ .

(c) Die Ausdehnungen  $x_{p0}$  und  $x_{n0}$  verhalten sich nach der Formelsammlung reziprok zu den den Dotierungen  $N_A$  und  $N_D$  und addieren sich zur Weite der Raumladungszone. Es gilt also

$$x_{p0} = \frac{N_D}{N_A + N_D} w_0, \ x_{n0} = \frac{N_A}{N_A + N_D} w_0.$$

Zahlenmäßig ergibt sich  $x_{p0} = 109, 4$ nm und  $x_{n0} = 1, 1$ nm.

**Übung D.6.** Eine Si-Diode mit abruptem pn-Übergang wird auf einem mit Bor vordotierten Substrat hergestellt ( $N_{\text{Bor}} = N_A = 10^{16} \text{cm}^{-3}$ ,  $U_T = 26 \text{mV}$ ,  $|E|_{\text{max},0} = 7,7 \cdot 10^4 \text{Vcm}^{-1}$ ). An der Diode liegt keine Spannung an.

- (a) Wie weit dehnt sich die Raumladungszone in das Substrat aus (Formel, Zahlenwert)?
- (b) Wie hoch muss die Dotierstoffkonzentration in der über dem Substrat liegenden Schicht gewählt werden, damit die Weite der Raumladungszone  $w=750\mathrm{nm}$  beträgt (Formel, Zahlenwert)? Mit welchem Dotantentyp ist zu dotieren?
- (c) Wie groß ist die Diffusionsspannung  $U_D$  (Formel, Zahlenwert)?

Lösung.

(a) Wir wenden die Formel

$$|E|_{\max} = \frac{e}{\varepsilon} N_A x_p = \frac{e}{\varepsilon} N_D x_n$$

aus der Formelsammlung an. Dies ergibt

$$x_p = \frac{\varepsilon}{e} |E|_{\text{max}}$$

und zahlenmäßig  $x_p = 498$ nm.

(b) Es gilt  $w=x_p+x_n$ . Damit muss  $x_n=w-x_p=252$ nm gelten. Wieder wenden wir die Formel  $|E|_{\max}=\frac{e}{\varepsilon}N_Dx_n$  an und erhalten

$$N_D = \frac{\varepsilon |E|_{\text{max}}}{ex_n},$$

was zu  $N_D=2\cdot 10^{16}{\rm cm}^{-1}$  führt. Damit handelt es sich nicht um einen abrupten pn-Übergang, da  $N_A\not\ll N_D$ .

(c) Die Diffusionsspannung ergibt sich dann aus der Formel

$$U_D = U_T \log \left( \frac{N_A N_D}{n_i^2} \right)$$

also  $U_D = 0,712$ V. Die Formel  $2U_D = |E|_{\text{max}} w$  führt hier zum falschen Ergebnis (da kein abrupter Übergang?).

$C_j/\mathrm{fF}$	U/V
1,6312	-2,5
1,8096	-1,875
2,0633	-1,25
2,4661	-0,625
3,2623	0

Übung D.7. Aus Messungen der Sperrschichtkapazität einer abrupten Si-pn-Diode resultiert nachfolgende Tabelle. Es ist bekannt, dass das n-Gebiet höher als das p-Gebiet dotiert ist, also  $N_D \gg N_A$ . Zahlenwerte sind:  $U_T = 26 \text{mV}$ ,  $A = 10 \mu \text{m}^2$ .

- (a) Berechnen Sie näherungsweise unter Zuhilfenahme der Tabelle die Diffusionsspannung  $U_D$  (Formel, Zahlenwert).
- (b) Bestimmen Sie die Dotierungen des n- und p-Gebietes (Formel, Zahlenwert).

Lösung.